(19)日本国特許庁(JP)

(51) Int.Cl.6

B 2 9 C 45/14

(12) 実用新案登録公報 (Y2) (11)実用新案登録番号

B 2 9 C 45/14

FΙ

第2571276号

(45)発行日 平成10年(1998) 5月18日

識別記号

(24)登録日 平成10年(1998) 2月20日

39/10		39	39/10	
// B 2 9 K 105: 04				
105: 08				
B29L 31:30				
			請求項の数1(全 3 頁)	
(21)出顧番号	実願平3-93036	(73) 実用新案	(73)実用新案権者 000000170	
			いすゞ自動車株式会社	
(22)出願日	平成3年(1991)9月30日		東京都品川区南大井6丁目26番1号	
		(72)考案者	魚里 進	
(65)公開番号	実開平5-35235		神奈川県藤沢市土棚8番地 株式会社い	
(43)公開日	平成5年(1993)5月14日		すゞ中央研究所内	
審查請求日	平成7年(1995)8月8日	(74)代理人	弁理士 古川 和夫	
		審査官	川端 康之	

繊維強化樹脂成形用コア材 (54) 【考案の名称】

(57) 【実用新案登録請求の範囲】

【請求項1】 成形型内において強化用繊維マットの上 にセットし、該成形型に上方から樹脂を注入して一体的 に成形するコア材において、該コア材の前記強化用繊維 マットに当接する面に多数の突起を形成したことを特徴 とする繊維強化樹脂成形用コア材。

【考案の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、繊維強化樹脂製品の成 形に使用する発泡体などのコア材に関するものである。

[0002]

【従来の技術】近時、FRP(ガラス繊維強化樹脂)製 品が自動車の外板等の各種成形品に使用されるようにな った。このような繊維強化樹脂成形品の成形は、例えば エンジンフードの場合には、成形品の剛性、強度等を確

保するため、成形品の中に硬質ウレタン発泡体をコア材 として挿入して一体成形している。このようにコア材を 用いることにより、ガラス繊維等の強化用繊維と樹脂だ けで成形する場合に比べて製品重量の軽減及び表面品質 の向上が図れる。

【0003】従来のFRPエンジンフードの成形は、例 えば特開平2-130115公報に記載されている成形 法と同様に、レジン・トランスファー・モールディング (以下RTMという)で行なわれている。すなわち、図 10 6に示すように、発泡ウレタンで一部に空隙14を形成 したリブ状のコア材13を予め成形し、これを表裏の強 化用ガラス繊維マットの間に配設して上下の金型間にセ ットし、ポリエステル等の溶融樹脂を注入して樹脂を強 化用ガラス繊維に含浸させ、コア材3の周りにFRP層 11, 12を成形している。

20

【0004】この場合、エンジンフードに剛性を付与 し、かつ衝突時に折れ曲がって緩衝効果を持たせるた め、製品の裏側に形成するリブの形状は、図4のA-A 線及びB-B線の断面である図5に示すように、コア材 13の肉厚を適宜変化させて成形している。成形時の樹 脂の注入は、製品の裏側12を成形する上型の注入口か ら行われる。これは、上から樹脂を注入すると製品の表 面11を成形する下型に樹脂が流れ易くなるのと、注入 口の跡が製品の表面側に残らないようにするためであ る。

[0005]

【考案が解決しようとする課題】ところが、上方から注 入した樹脂の注入圧でガラス繊維マット及びコア材13 が下型側に移動し、製品表面側の肉厚が薄くなり、反対 に製品裏側12の肉厚が厚くなって、FRP層の両側の 肉厚が所定の厚さに確保できなくなる。また、製品側の 肉厚が極端に薄くなると、成形時に樹脂が流れ難くな り、成形品の表面に樹脂が十分充填されず、ショートと 呼ばれる成形不良が発生する。

【0006】本考案は、発泡材料などのコア材を使用し てRTM成形する場合に、成形品のFRP層の肉厚分布 を所定の範囲内に納め、成形品の品質の向上を図ること を目的とする。

[0007]

【課題を解決するための手段】本考案は、成形型内にお いて強化用繊維マットの上にセットし、該成形型に上方 から樹脂を注入して一体的に成形するコア材において、 該コア材の前記強化用繊維マットに当接する面に多数の 突起を形成したものである。

[0008]

【作用】上方にある樹脂注入口から樹脂を注入すると、 コア材はその突起部で強化用繊維マット上に支持され、 溶融樹脂がコア材の空間部及びこの空間部にある繊維マ ット内をスムーズに流れてキャビティ内の隅々まで充填 される。この場合、注入樹脂がスムーズに流れてコア材 には樹脂の注入時圧力がかからないので、コア材と下型 の成形面の間隔は所定の範囲となり、製品の表面側のF RP層の肉厚は所定の範囲に納まって成形される。

[0009]

【実施例】図1は、本考案のコア材を使用して成形した 40 エンジンフード成形品の一部断面図で、図1Aと図1B は、それぞれ図4のA-A線及びB-B線の断面に対応 し、図2は成形時のキャビティ部の一部拡大図である。 製品の表面側を成形する下型6に予め所定形状に成形し たガラス繊維マット7をセットし、コア材3は、下型の ガラス繊維マット7に当る側に所定間隔で多数の突起4 を形成するように硬質ウレタン発泡体で一体的に成形 し、ガラス繊維マット7とともに上型にセットする。上 下型を型締めした状態では、図2に示すように、コア材 3の突起4がガラス繊維マット7に当るが、硬質ウレタ

ン発泡体は、比重が 0.2~0.4程度で非常に軽いた め、その重さでガラス繊維マット7は余り変形せず、突 起4が当った部位で多少凹むが、それ以外の突起4のな いコア材3の表面には、ガラス繊維マット7のない空間 5が形成され、この空間部5に位置するガラス繊維7 は、少しも押し潰されていない。

【0010】図2の状態で上型の樹脂注入口から樹脂を 注入すると、溶融樹脂がコア材3の周りや空隙(図6の 14参照)からコア材3の下面にも回り込み、空間部5 10 及びガラス繊維マット7内をスムーズに流れてキャビテ ィ内の隅々まで充填される。この場合、注入樹脂がスム ーズに流れてコア材3には樹脂の注入時の圧力がかから ないので、コア材3と下型6の成形面の間隔Dは所定の 範囲となり、製品の表面側のFRP層1の肉厚は所定の 範囲に納まって成形される。コア材3に形成する突起4 の位置は、注入口の位置とコア材の各部位の厚さを考慮 して、樹脂の流れを最適に制御するように配置すれば良 い。またガラス繊維マット7を一様な厚さに成形した場 合について説明したが、コア材3の突起4が当る部位を 予め凹ました形状に成形したプリフォームマットを使用 するようにして良い。

【0011】下型6にセットするガラス繊維マットは、 図3に示すように、下型6に当る層7とコア材3の凹部 に入る層8の2層に分けて予め成形するようにしても良 い。このように2層に分けて予備成形したガラス繊維マ ット7、8を積層し、この上に突起4を設けたコア材3 が当るようにすると、ガラス繊維マット8層がコア材3 を支持し、ガラス繊維マット7層はコア材3によって直 接押されないため、ガラス繊維マット7,8の密度に差 30 が生じないので、ガラス繊維マット7,8内の樹脂の流 れが均一に行われ、狭い個所の樹脂の流れがスムーズと なる。

[0012]

【考案の効果】本考案は、発泡材などのコア材を使用し てFRPを成形する場合に、成形品のFRP層の肉厚分 布を所定の範囲内に納め、成形品の品質の向上を図るこ とができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本考案の一実施例の断面図。

【図2】図1の一部拡大図。

【図3】図2と別形状のガラス繊維マットを使用した場 合の一部拡大断面図。

【図4】成形品の裏面図。

【図5】図4のA-A線及びB-B線に沿う断面図。

【図6】コア材の一例を示す平面図。

【符号の説明】

コア材 表面FRP層 2 裏面FRP層

4 突起 3

5 空間部 下型 7、8 ガ 6

50 ラス繊維マット

[\beta 1]

| \beta 2 |
| \beta 2 |
| \beta 3 |
| \beta 3 |
| \beta 4 |
| \beta 5 |
| \beta 6 |
| \beta 6 |
| \beta 6 |